This Page Is Inserted by IFW Operations and is not a part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images may include (but are not limited to):

- BLACK BORDERS
- TEXT CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- FADED TEXT
- ILLEGIBLE TEXT
- SKEWED/SLANTED IMAGES
- COLORED PHOTOS
- BLACK OR VERY BLACK AND WHITE DARK PHOTOS
- GRAY SCALE DOCUMENTS

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning documents will not correct images, please do not report the images to the Image Problem Mailbox.

THIS PAGE BLANK (USPTO)

J6 1003711 JAN 1986

86-051256/08 A35 (A95) BRIDGESTONE TIRE KK

*J6 1003-711-A 18.06.84-JP-123921 (09.01.86) B29c-33/04 B29c-35/04 B29d-30

Vulcanisation-moulding of inflated tyre - comprises using set of moulds divided by surface joined at surface orthogonally extending to rotary axis to make pair of tyre parts

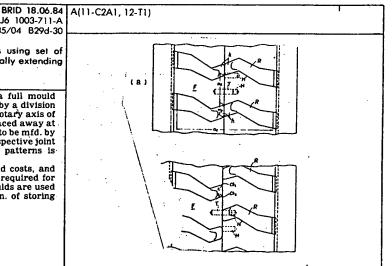
C86-021540

B29k-21

When an inflated tyre is vulcanisation-moulded by a full mould process, pertaining a set of moulds which are divided by a division surface joined at a surface extending orthogonally to rotary axis of the tyre and make a pair, 2 or more joint positions, spaced away at an interval along the outer periphery of a tyre intended to be mfd. by the moulds, are decided, and through selection of the respective joint positions, an inflated tyre having various different patterns is provided.

USE/ADVANTAGE. Method enables redn of mould costs and

USE/ADVANTAGE - Method enables redn. of mould costs, and sharp decrease in the number of replacing processes required for mounting and demounting of the mould. Also, less moulds are used for various different uses, and so enabling sharp redn. of storing space costs. (6pp Dwg.No.0/5)



© 1986 DERWENT PUBLICATIONS LTD. 128, Theobalds Road, London WC1X 8RP, England US Office: Derwent Inc. Suite 500, 6845 Elm St. McLean, VA 22101 Unauthorised copying of this abstract not permitted.

THIS PAGE BLANK (USPTO)

⑫公開特許公報(A)

@Int_Cl_4	識別記号	庁内整理番号	❷公開 "昭和61年(1986)1月9日
B 29 C 33/04 33/30 35/04	er e	8415-4F 8415-4F 8415-4F	ក្រុមប្រជាព្រះស្មាស់ស្គ្រាស់ ស្គ្រាស់ ក្រុមប្រ ស បានប្រជាព្រុមប្រជាទិស្សិក្សិក្សិក្សិក្សិក្សិក្សិក្សិក្សិក្ស
# B 29 D 30/00 B 29 K 21:00 B 29 L 30:00	3	8117-4F 4F 4F	審査請求 未請求 発明の数 1 (全6頁)

空気入りタイヤの加硫成形方法 ❷発明の名称

顧昭59-123921

願、昭59(1984)6月18日

章 入間市小谷田1-9-8 井 4 上 2 7 7 7 7 6 3 2 狭山市鵜 2 木 25 - 38 小平市小川東町2800-1 英 俊 眀

東京都中央区京橋1丁目10番1号 ÐЩ 想是我教 海海 人知 新兴

1. 発明の名称

フルモールド法による空気入りタイヤの加 硫成形に当りこ 該タイヤの回転軸心と庭交す る平面にて接合する分割面で分離され、互い に対をなす一組みのモールドにつき、それに よってつくろうとするタイヤの外間に沿つて 間隔をおく2以上の相互に離開した接合位置 を定めて、それぞれの接合位置の選択により 異様パターントレッドをもつ空気入りタイヤ を得ることを特徴とする、空気入りタイヤの 加硫成形方法。

- 接合位置の一つが、モールドの分割面を含 む平面と交差する向きの樹膚およびこれによ つて区分される随部を有するトレッドパター ンの形成に与るものである、1 記載の方法。
- 機構と腕部が、トレッドの中央円周上でそ れぞれトレッド幅の8~20%および15~ 85%に相当する幅を有するものとする、2

能載の方法。

『接合位置の相互離隔が、横隣の幅より大き く、随部の幅よりは小さいものとする、8又 は8記載の方法。

大江 7 医制计能疗致毒毒剂 "疑话说?

- 陸部が機関の満壁の、分割面を含む平面に 対する交差域付近にて、散講験を骸平面と滑 らかに連ねる円弧状輪郭をもつ微小な膨出部 をそなえる、子記載の方法。
- e. 円弧状輪郭の曲率半径が、樹湖の幅に対し 10%以上に相当するものであるく5配載の
- 樹溝が、その構成の、分割面を含む平面に 対する交差域付近にて設構底を該平面と滑ら かに進むる円弧状輪郭の微小な隆起部をそな える、4~6の何れか1に記載の方法。
- 円弧状輪郭の曲率半径が講探さの10%以 上に当るものである、7 記載の方法。
- トレッドパターンが、トレッドの両側端を 連結してのびる機構によつて区分されたラグ タイプバターンである、 8 記載の方法。

・8. 発明の静細な説明

(技術分野)

上に述べた版荷重用タイヤのうち、とくに土木、建設工事用機械製の自走用車輪の如き使途に供される超大型タイヤつまり、ORタイヤは同じくが、 作重用のパス・トラックに使用されるエBタイヤ に比べるとはるかに生産量は少いので、 その要求に性能や用途は種々に相異なるにも拘らず、それらに応じたきめ細い対応が経済的に困難であり、 同一的とも云うべき、少い種類のトレッドパターンで生産され、その結果しばしば要求性能上の不満足が余機なくされた。

(従来技術と欠点)

(発明の目的)

汎用性に富むトレッドパターンでの空気入りタイヤの加減成形に供されるモールドを、酸トレッドパターンの有効、適切な変更を可能とする使用によって、使途に対応した要求性能の、過大投資を必要としない充足を実現すべき、空気入りタイヤの加減成形方法を与えることが、この発明の目的である。

(発明の構成)

上配目的はこの発明に従い、次に述べる事項を 骨子とする手順にて、有利に選成される。

フルモールド法による空気入りタイヤの加磯成形に当り、酸タイヤの回転軸心と底交する平面にて接合する分割面で分離され、互いに対をなすー組みのモールドにつき、それによつてつくろうとするタイヤの外周に沿つて関係をおく2以上の相互に艦隔した接合位置を定めて、それぞれの接合位置の選択により異様パターントレッドをもつ空へ久入りタイヤを得ることである。

ここに実施の無様としては、 複合位置の一つが、モールドの 分割前を含む平前と 交発する 向きの 樹満 およびこれによつて区分される 晩部を 有する トレッドバターン の形成に 与る ものである こと、 機心と 他部が、トレッドの中央円間上でそれぞれトレッド 幅の 8~20 % および 15~35% に相当する 幅を 有するものとすること、 機合位 機の 相互 種 関が、 機 機の 糊より は小さいものとすること、 機 部が、 機 溝の 微 機 の 、 分

ここに空気入りタイヤの加硫成形に関してフルモールドというのは、 該タイヤの回転軸心と直交する 平面で接合する分 朝前にて分離され 互いに対をなすー 組みのモールドを 意味し、タイヤの外周線に 沿う 間隔をおいて分割された 複数のセグメントを 組合わせて用いる、 割りモールドと区別され

フルモールドの1例を第1図に示したように通

常タイヤの中央円間面Pを分割面Sとして、酸面Sにおける接合によつて内部空間に成形用のキャーディ C を形成する型半部UおよびL の一組と、それぞれの内間に適合するビード型環 M およびブラダーB とよりなり、この例においてキャビティ C は、ラグ形成のための深い凹み R が横溝の底を形成する型内面 F に切込まれている。なお図中 H。

24 H'は位置合わせ孔、T は位置合わせほぞである。

第1図に示した正規接合位置における型内面 P の投影を第2図 (a) に示し、また同図 (b) にて上記接合位置からつくろうとするタイヤの外周に沿つて同隔をおく、第2の接合位置における同様な投影を示す。

このような選択において、機構がタイヤの両トレッド端にわた。つて一連りをなしてラグを区分する瑕式のラグタイプパターンのタイヤといまーつ、機構がタイヤの中央円周で行止まりとなつた段違いラグを区分する他形式ラグタイプパターンのタイヤとが得られるのは明らかである。

これらの横溝とこれによつて区分されるこの例

での 9 グ つまり 牌 部 は、それぞれつく ろうとする タイヤのトレット 幅 Wt に対し、 8 ~ 8 0 %、 1.6 ~ 8 5 % において、前者が 後者より も小さい 幅 Wg , Wg とすることが 好ましく、ここに 幅 Wg , Wg は 何れも タイヤの 中央 周 面上での 値を 基 準 とする。

第8図(b)に示したような、タイヤの左右における樹満のくいちがい配列においては、酸樹満の行止り端にてその満壁および構底が、タイヤの分割。面Sにて形成される陸部の中央端壁に対し90°に近い角度で交差することになり、その結果製品タイヤの樹溝の入隅コーナ部に応力集中を結果するうれいがある。

これらの点に対しては、まず製品タイヤの触部が、植満の溝積の分割面 S を含む平面に対する交換域付近にて、酸溝積を 酸平面と滑らかに連ねる円弧状輪 郭をもつ 夢出部を形成するようなチャンファー ch1, ch2 を、キャビティ C に 設ける。 チャンファ ch1, oh2 の円弧状輪 郭の曲率半径 r1, r2 は、それ ぞれ 横溝のタイヤ中央周面上における 善常報 w8 に対しく 1 0 % 程度または それ以上

とするのが良い。一方機関の隣底の、分割面Sを含む平面に対する交差域付近にて、 酸構底を 酸平面 と 育らかに 避ねる円 弧状輪 郭をもつ 数 報 中 と ティ C に 設ける。チャンファ ch8 を キャ ビティ C に 設ける。チャンファ ch8 の 円 弧状輪 郭の曲率 半径 F 8 (第1 図 参 照)は、タイヤ中央 周面 上 で 子定する 蒸剤の 講 深さ D の 1 0 5 程度 又は それ 以上とする が、 第1 図のように、 該部分に で 張 切りに、 いわゆる ブラット フォームを 形成するとない く ぼみ h を、 キャビティ C の 内面に 形成するとない お 良い。

すなわちこのようにして第2図(b)に示したモールド半部U, Lの接合位置において形成される製品タイヤの協商がその行止り帰にてラグの中央領面に対し海殿および海底とも丸珠をもつたコーナーを介し連なるため、鋭い入隅部に懸念される応力集中のうれいがなくなり、また第2図(a)の接合位置における成形製品では、満底および満盤に微小なナイフェッジが形成されるのみとなつて何ら格別の支限を生じない。

この発明は上述のラグ又はブロックタイアバターンでの適用のみならず、たとえば第4図のようなリブーラグタイプないしは第6図の如きリプタイプトレッドバターンについても間図(a)→(b)のような、センターリブJ', J' のジグザグ配列の変更にも利用でき、この場合の配列変更は偏縮軽に影

瞬を与えるので、上市パターンを決定するための 検制段階における外観上の適否判定を、偏順純低 滅にあわせ行うときにも、この発明の適用は有利 である。

この発明においてモールドの数定位使相互間隔は、これを×mmとすると、この×の値に応じて、さきに述べたような異種パターンを同一モールドによつて容易に得られるが、ここに×+np(mm) Pは配列ラグ又はプロックのピッチ長さ、nを整数として、×+npにて、再び同一パターンがあらわれるのは、当然のことであつて、この発明は契いて設定位置の変更にともなわれる、偏摩託の軽減度合いを把握するのに著しい便益が与えられる。さて第1図、第2図に従い、サイズ14.00 R25のORタイヤに、この発明を適用した事例について説明する。

. この場合トレッド幅 Wt は 8 2 0 mm であり、樹膚の溝幅 Wg は中央周面上における標準値 4 0 mm 、またラグ幅 W4 は同じく 1 0 0 mm なので、トレッド値

に対しそれぞれほぼ188、ほぼ818であり、同様にして仮想される海深さDは40 mm 幅にわたる ブラントフォームの高さを85 mm として、曲率半径 r1、r8 さらには r8 もまた、何れも5 mm 、そして 設定各位 酸の円周に沿うへだ たりを80 mm として一連機溝型式(第8図(a))パターン A と、機構が中央周面上で行き止りになる 交互機構型式(第8%、図(b))のパターン B とを形成した。

両パターンともORタイヤとくに悪路向けに選合するが両者の比較では、

パターン!

- ア・ いわゆるトラクションパターンとして、
- イ. トラクション性能にすぐれ、かつ
- が、泥ねい地、それも起伏(板道)の多い地区で、 パターンBに比しはるかにすべり難い、

パターンB 🦠

- ア. いわゆるロック(rock)パターンにて、耐ヵ ット、耐寒性に優れるほか、
- イ. 固い路面、石の多い場合にパターンAに生じ

勝ちなラグ欠け、廃耗とくに僻原託が少い、 ことが、脳められた。

次にサイズ 8 8 . 8 2 6 R 8 8 6 0 R 8 8 につき、第 8 図の (a)→ (n) また (a)→ (o) に 示す各 パターンの 選択にて、 基本的には 懸路向けの 要求性能をほぼ満足して、 (b)では より 強いトラクション、 また (o) では (a), (b) に比しより 良路に近い 固い路面に適合しかつ耐振動、 耐瞭能性にすぐれることが 認められた。 (発明の効果)

この発明によれば、トレッドバターンの基本形からの変更、 調整に際してモールドの新製を要せずー組みのモールドの分割面における接合に際し、単に2以上の互いに離隔した接合位置の選択にて容易に基本形との間に異なる異形バターンへの加硫成形が行えるので、 モールドの 観角 のために必要な取 替工数の著い削減さらには 数粉いモールドの多飯 使用を行うため、保守スペース役用についても大幅削減が期待され 得る。

4.図面の簡単な説明

第1図はモールド断面図、第2図(a),(b)は互いに異なるキャビティの各接合位置におけるモールド内面図であり、第8図(a),(b),(c)は別な実施例についてのトレッドパターン変更の手順を示したタイヤについての正面図であり、第4図、第5図も同様な別例の正面図である。

P … 中央周面

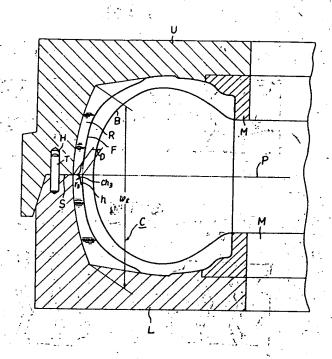
U,∇…ー組みのモールド

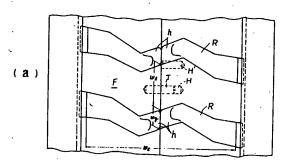
S···分割面

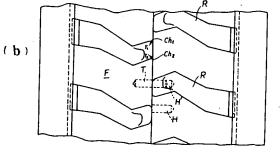
H …接合位置の選択孔

T…ほぞ

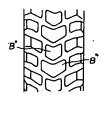
特許出願人 株式会社プリヂストン 代理人弁理士 杉 村 晩 秀



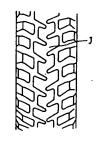




(b)



(c)

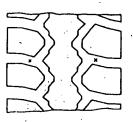


第 4 図

(a)



(**b**)



第 5 凶

(a)

